


6/15/03
#3
P4

 <p>U.S. DEPARTMENT OF COMMERCE PATENT AND TRADEMARK OFFICE</p>			
CLAIM TO CONVENTION PRIORITY UNDER 35 U.S.C. § 119		Docket Number: 22750/516	
Application Number 10/034,311	Filing Date December 19, 2001	Examiner To be assigned	Art Unit 3682
Invention Title HYDRAULIC BEARING		Inventor(s) John Philip WEST	

Address to:

Assistant Commissioner for Patents
Washington D.C. 20231

I hereby certify that this correspondence is being deposited with the United States Postal Service as first class mail in an envelope addressed to: Assistant Commissioner for Patents, Washington, D.C. 20231 on

Date: 4/29/02

Signature: [Signature]
Richard L. Mayer (Reg. No. 22,490)

A claim to the Convention Priority Date pursuant to 35 U.S.C. § 119 of Application No. **100 64 330.2** filed in the **Federal Republic of Germany** on **December 21, 2000** is hereby made.

To complete the claim to the Convention Priority Date, a certified copy of the priority application is attached.

Dated: 4/29/02

By: [Signature]
Richard L. Mayer (Reg. No. 22,490)

KENYON & KENYON
One Broadway
New York, N.Y. 10004
(212) 425-7200 (telephone)
(212) 425-5288 (facsimile)

© Kenyon & Kenyon 2001

BUNDESREPUBLIK DEUTSCHLAND



Prioritätsbescheinigung über die Einreichung einer Patentanmeldung

Aktenzeichen: 100 64 330.2

Anmeldetag: 21. Dezember 2000

Anmelder/Inhaber: Carl Freudenberg KG, Weinheim/DE

Bezeichnung: Hydrolager

IPC: F 16 F 13/10

Die angehefteten Stücke sind eine richtige und genaue Wiedergabe der ursprünglichen Unterlagen dieser Patentanmeldung.

München, den 23. Januar 2002
Deutsches Patent- und Markenamt
Der Präsident
Im Auftrag

Jerofsky

00PA0133

Ma/RB

Anmelderin: Firma Carl Freudenberg, 69469 Weinheim

5

Hydrolager

Beschreibung

- 10 Die Erfindung betrifft ein Hydrolager, umfassend ein Traglager und ein Auflager, die durch einen Federkörper aus gummielastischem Werkstoff miteinander verbunden sind und zumindest einen Arbeitsraum und zumindest einen Ausgleichsraum begrenzen, wobei der Arbeits- und der Ausgleichsraum jeweils mit Dämpfungsflüssigkeit gefüllt und durch eine Dämpfungseinrichtung flüssigkeitsleitend verbunden sind.
- 15

Stand der Technik

- 20 Solche Hydrolager sind allgemein bekannt und gelangen beispielsweise als Motorlager zur Anwendung. Die Dämpfungsrichtung erstreckt sich dabei parallel zur Achse des Hydrolagers.

25

Darstellung der Erfindung

- Der Erfindung liegt die Aufgabe zugrunde, ein Hydrolager der eingangs genannten Art derart weiterzuentwickeln, dass dieses zusätzlich zur Dämpfungsrichtung parallel zur Achse des Hydrolagers eine Dämpfungsrichtung aufweist, die sich in radialer Richtung erstreckt.
- 30

Diese Aufgabe wird erfindungsgemäß mit den Merkmalen von Anspruch 1 gelöst. Auf vorteilhafte Ausgestaltungen nehmen die Unteransprüche Bezug.

Zur Lösung der Aufgabe ist es vorgesehen, dass die Dämpfungseinrichtung bei
5 relativer radialer Verlagerung von Traglager und Auflager zueinander von der Dämpfungsflüssigkeit durchströmbar ist. Hierbei ist von Vorteil, dass eine Dämpfung der eingeleiteten Schwingungen nicht nur in axialer Richtung sondern auch quer zur Achse des Hydrolagers erfolgt. Schwingungen, die durch Lastwechsel, Beschleunigen oder Bremsen verursacht sind, können
10 durch ein solches Lager in ausgezeichneter Weise gedämpft werden, ebenso wie Schwingungen, die in Achsrichtung des Lagers, beispielsweise beim Überfahren von Bordsteinkanten, eingeleitet werden. Höherfrequente, kleinamplitudige Schwingungen, die beispielsweise von der Oberfläche der Fahrbahn und/oder dem Reifenprofil eines Kraftfahrzeugs eingeleitet werden, können
15 bedarfsweise, beispielsweise bei entsprechender Ausgestaltung der Trennwand zwischen Arbeitsraum und Ausgleichsraum isoliert werden. Die Bauteile, die zur Isolierung höherfrequenter, kleinamplitudiger Schwingungen benötigt werden, beispielsweise eine Membran aus gummielastischem Werkstoff, die innerhalb eines Düsenkäfigs zwischen Arbeitsraum und Ausgleichsraum
20 angeordnet ist, ist Stand der Technik und kann bedarfsweise vorgesehen werden, ohne dass der mit der Konstruktion von Hydrolagern betraute Fachmann erfinderisch tätig zu werden braucht.

Die Dämpfungseinrichtung kann bevorzugt durch eine Trennwand zwischen
25 Arbeits- und Ausgleichsraum gebildet sein, wobei die Trennwand zumindest einen Dämpfungskanal aufweist. Der Dämpfungseffekt beruht darauf, dass die innerhalb des Dämpfungskanals befindliche Dämpfungsflüssigkeit phasenverschoben, bevorzugt gegenphasig zu den eingeleiteten Schwingungen hin- und herbeweglich ist. Je größer die Flüssigkeitsmasse innerhalb des Dämpfungskanals ist, desto niedriger können die zu dämpfenden Frequenzen sein.
30

Der Arbeits- und der Ausgleichsraum können in axialer Richtung benachbart zueinander und durch die Trennwand getrennt voneinander angeordnet sein. Dieser Aufbau entspricht im Wesentlichen dem Aufbau konventioneller Hydrolager, wobei zum Dämpfen tieffrequenter, großamplitudiger Schwingungen Dämpfungsflüssigkeit zwischen dem Arbeitsraum und dem Ausgleichsraum durch den Dämpfungskanal innerhalb der Trennwand hin- und herverlagert wird. Derartige Hydrolager bauen in radialer Richtung vergleichsweise kompakt, wobei die Länge des Dämpfungskanals beispielsweise dadurch variierbar ist, dass dieser mehrfach gewendet innerhalb der Trennwand verläuft.

10

Der Arbeitsraum kann zumindest eine sich in axialer Richtung erstreckende, volumenveränderliche Flüssigkeitstasche aufweisen. Bei radialen Verlagerungen des Traglagers zum Auflager wird das Volumen der Flüssigkeitstasche beispielsweise verkleinert, wobei die verdrängten Flüssigkeitsbestandteile im Ausgleichsraum aufgenommen werden. Federt das Hydrolager wieder in seine Ausgangsposition zurück und die Flüssigkeitstasche weist wieder ihr ursprüngliches Volumen auf, haben sich die zuvor verdrängten Flüssigkeitsbestandteile aus dem Ausgleichsraum, beispielsweise durch den Dämpfungskanal, wieder zurück in die Flüssigkeitstasche bewegt. Entscheidend für die Dämpfung in radialer Richtung ist, dass bei radialer Relativverlagerung des Traglagers zum Auflager Flüssigkeitsbestandteile aus dem Arbeitsraum durch die Dämpfungseinrichtung in den Ausgleichsraum verlagert werden. Durch die sich in axialer Richtung erstreckende, volumenveränderliche Flüssigkeitstasche ist von Vorteil, dass das Hydrolager äußerlich im Wesentlichen solchen Hydrolagern entspricht, die Schwingungen nur in Achsrichtung dämpfen.

25

Die Flüssigkeitstasche kann beispielsweise im Wesentlichen nierenförmig ausgebildet sein und sich im Wesentlichen halbkreisförmig um den Kern des Traglagers erstrecken. Die bei Einleitung von radialen Schwingungen verdrängten Flüssigkeitsbestandteile aus der Flüssigkeitstasche entweichen aus

der Flüssigkeitstasche in axialer Richtung, beispielsweise durch einen Dämpfungskanal, in die Ausgleichskammer.

Der Arbeitsraum kann zwei sich in Umfangsrichtung erstreckende volumenver-
5 änderliche Flüssigkeitstaschen aufweisen, die durch zumindest eine Drosselöffnung verbunden sind. Die Flüssigkeitstaschen können jeweils im Wesentlichen nierenförmig ausgebildet sein und sich jeweils im Wesentlichen halbkreisförmig um den Kern des Traglagers erstrecken. Zur Dämpfung radial eingeleiteter Schwingungen werden Flüssigkeitsbestandteile aus der einen Flüssigkeitstasche durch die Drosselöffnung in die andere Flüssigkeitstasche und
10 wieder zurück verschoben. Je nachdem, wie der Strömungswiderstand der Drosselöffnung im Vergleich zum Strömungswiderstand des Dämpfungskanals ausgelegt ist, besteht die Möglichkeit, dass zusätzlich Flüssigkeitsbestandteile durch den Dämpfungskanal in den Ausgleichsraum geleitet werden.

15

Der Dämpfungskanal oder die Drosselöffnung können im Kern des Traglagers angeordnet sein. Hierbei ist von Vorteil, dass das Hydrolager insgesamt einen einfachen und kompakten Aufbau aufweist, da der Kern, der ohnehin vorhanden ist, als Dämpfungseinrichtung genutzt wird. Der Dämpfungskanal oder die
20 Drosselöffnung können beispielsweise im Außenbereich des Kerns spiralförmig angeordnet sein, wobei Flüssigkeitsbestandteile aus einer Flüssigkeitstasche durch den Dämpfungskanal oder die Drosselöffnung im Kern in die andere Flüssigkeitstasche geleitet werden. In radialer Richtung eingeleitete Schwingungen werden dadurch gedämpft.

25

Der Dämpfungskanal oder die Drosselöffnung können gewandelt im Kern verlaufen. Dadurch wird eine große Länge der Dämpfungseinrichtung bei geringem Platzbedarf erzielt, um tieffrequente, großamplitudige Schwingungen dämpfen zu können.

30

Die beiden Flüssigkeitstaschen können vom Arbeits- und/oder Ausgleichsraum hydraulisch separiert sein. Hierbei ist von Vorteil, dass die Flüssigkeitstaschen mit konventionellen Hydrolagern kombinierbar sind. Ein Flüssigkeitsaustausch zwischen den Flüssigkeitstaschen und dem Arbeitsraum oder den Flüssigkeitstaschen und dem Ausgleichsraum findet daher nicht statt. Zur Funktion eines solchen Hydrolagers wird folgendes ausgeführt:

Die Dämpfung/Isolierung von Schwingungen, die axial in das Hydrolager eingeleitet werden, erfolgt wie aus dem Stand der Technik bekannt. Zur Dämpfung tieffrequenter, großamplitudiger Schwingungen werden Flüssigkeitsbestandteile aus dem Arbeitsraum durch den Dämpfungskanal in den Ausgleichsraum und wieder zurück verlagert. Dadurch werden die eingeleiteten Schwingungen gedämpft. Zur Isolierung höherfrequenter, kleinamplitudiger Schwingungen kann beispielsweise eine Membran innerhalb der als Düsenkäfig ausgebildeten Trennwand hin- und herbewegbar sein, wobei die Trennwand beispielsweise gespannt oder als Lose ausgebildet sein kann. Ein solches Hydrolager arbeitet funktionstechnisch unabhängig von den Flüssigkeitstaschen. Werden Schwingungen in radialer Richtung eingeleitet, ist die Flüssigkeit innerhalb des Arbeitsraums und des Ausgleichsraums hydraulisch blockiert; nur die Flüssigkeit innerhalb der beiden Flüssigkeitstaschen wird in radialer Richtung hin- und herverlagert, wodurch sich eine Dämpfung der in radialer Richtung eingeleiteten Schwingungen ergibt.

Nach einer anderen Ausgestaltung besteht die Möglichkeit, dass die beiden Flüssigkeitstaschen flüssigkeitsleitend mit dem Arbeitsraum verbunden sind. Die Flüssigkeitsverlagerung zwischen den beiden Flüssigkeitstaschen erfolgt dann dadurch, dass die Dämpfungsflüssigkeit aus einer der Flüssigkeitstaschen, beispielsweise durch einen Dämpfungskanal, in den Arbeitsraum gedrückt und in gleichem Maße Dämpfungsflüssigkeit aus dem Arbeitsraum durch einen weiteren Dämpfungskanal in die zweite Flüssigkeitstasche aufgenommen wird. Ein direkter Flüssigkeitsaustausch zwischen den beiden

Flüssigkeitstaschen erfolgt dann nicht. Ein solches Hydrolager läßt sich besonders gut auf die jeweiligen Gegebenheiten des Anwendungsfalles einstellen, dadurch, dass jede der Flüssigkeitstaschen durch einen Dämpfungskanal flüssigkeitsleitend mit dem Arbeitsraum verbunden ist.

5

Der Ausgleichsraum kann auf der der Umgebung zugewandten Seite durch eine rollbalgartig ausgebildete, im Wesentlichen drucklos Volumen aufnehmende Membran begrenzt sein. Hierbei ist von Vorteil, dass eine unerwünschte dynamische Verhärtung des Hydrolagers unterbleibt.

10

Kurzbeschreibung der Zeichnungen

Mehrere Ausführungsbeispiele des erfindungsgemäßen Hydrolagers sind in den Figuren 1 bis 13 gezeigt und werden im folgenden näher beschrieben.

Diese zeigen jeweils in schematischer Darstellung:

20

Fig. 1 ein erstes Ausführungsbeispiel eines Hydrolagers in längsgeschnittener Darstellung,

Fig. 2 das Hydrolager in Fig. 1 in längsgeschnittener Darstellung um 90 ° gedreht,

Fig. 3 das Hydrolager aus Fig. 1, geschnitten entlang der Linie A-A,

Fig. 4 ein zweites Ausführungsbeispiel eines Hydrolagers in längsgeschnittener Darstellung,

25

Fig. 5 das Hydrolager aus Fig. 4 in längsgeschnittener Darstellung um 90 ° gedreht

Fig. 6 einen Querschnitt durch das Hydrolager aus Fig. 4 entlang der Linie B-B,

- Fig. 7 ein drittes Ausführungsbeispiel eines Hydrolagers in längsgeschnittener Darstellung,
- Fig. 8 ein viertes Ausführungsbeispiel eines erfindungsgemäßen Hydrolagers,
- 5 Fig. 9 ein fünftes Ausführungsbeispiel in längsgeschnittener Darstellung entlang der Linie C-C aus Fig. 10,
- Fig. 10 das Hydrolager aus Fig. 9 in querschnittener Darstellung,
- Fig. 11 ein sechstes Ausführungsbeispiel in längsgeschnittener Darstellung,
- Fig. 12 ein siebtes Ausführungsbeispiel eines erfindungsgemäßen Hydrolagers in längsgeschnittener Darstellung,
- 10 Fig. 13 ein achttes Ausführungsbeispiel eines Hydrolagers in längsgeschnittener Darstellung.

Ausführung der Erfindung

15

Die Hydrolager aus den Figuren 1 bis 13 umfassen jeweils ein Traglager 1 und ein Auflager 2, die durch den Federkörper 3 miteinander verbunden sind. Der Federkörper 3 besteht aus einem gummielastischen Werkstoff und begrenzt zusammen mit dem Traglager 1 und dem Auflager 2 einen Arbeitsraum 4 und einen Ausgleichsraum 5. Der Arbeitsraum 4 und der Ausgleichsraum 5 sind mit Dämpfungsflüssigkeit gefüllt und durch die Dämpfungseinrichtung 6 flüssigkeitsleitend miteinander verbunden. Die Dämpfungseinrichtung 6 ist bei relativer radialer Verlagerung von Traglager 1 und Auflager 2 zueinander von der Dämpfungsflüssigkeit durchströmbar.

25

In den Figuren 1 bis 3 ist ein erstes Ausführungsbeispiel eines Hydrolagers gezeigt. Die Dämpfungseinrichtung 6 ist in diesem Ausführungsbeispiel durch eine Trennwand 7 gebildet, die zwischen dem Arbeits- 4 und dem Ausgleichsraum 5 angeordnet ist. Die Trennwand 7 weist einen Dämpfungskanal 8 auf, der zur Dämpfung radial und axial eingeleiteter Schwingungen von der Dämp-

30

fungsflüssigkeit durchströmbar ist. Der Arbeits- 4 und der Ausgleichsraum 5 sind in axialer Richtung benachbart zueinander und durch die Trennwand 7 getrennt voneinander angeordnet.

- 5 Um eine Dämpfung in radialer Richtung zu erzielen, ist asymmetrisch innerhalb des Arbeitsraums 4 eine sich in axialer Richtung erstreckende, volumenveränderliche Flüssigkeitstasche 9 angeordnet, die im Wesentlichen nierenförmig ausgebildet ist und sich im Wesentlichen halbkreisförmig um den Kern 10 des Traglagers erstreckt.

10

Zur Funktion des Hydrolagers wird folgendes ausgeführt:

- Bei Einleitung tieffrequenter, großamplitudiger Schwingungen in Achsrichtung des Hydrolagers verlagert sich das Traglager 1 axial in Richtung der Trennwand 7, wodurch Dämpfungsflüssigkeit durch den Dämpfungskanal 8 vom Arbeitsraum 4 in den Ausgleichsraum 5 gefördert wird. Durch die Membran 13, die rollbalgartig ausgebildet ist, wird die Dämpfungsflüssigkeit innerhalb des Ausgleichsraums 5 im Wesentlichen drucklos aufgenommen. Beim Ausfedern des Traglagers 1 wird die zuvor in den Ausgleichsraum 5 geförderte Dämpfungsflüssigkeit durch den Dämpfungskanal 8 wieder zurück in den Arbeitsraum 4 gefördert. Die Hin- und Herverlagerung der Dämpfungsflüssigkeit im Dämpfungskanal 8 vom Arbeitsraum 4 durch den Dämpfungskanal 8 in den Ausgleichsraum und wieder zurück erfolgt gegenphasig zur eingeleiteten Schwingung.

25

- Die Dämpfung von radial eingeleiteten Schwingungen erfolgt derart, dass bei einer radialen Verlagerung des Traglagers 1 bezogen auf das Auflager 2 die Flüssigkeitstasche 9 zunächst zusammengedrückt wird, wodurch die darin befindliche Dämpfungsflüssigkeit durch den Dämpfungskanal 8 in den Ausgleichsraum 5 gedrückt wird. Nimmt das Traglager 1 demgegenüber wieder die

30

hier gezeigte Position ein, wird die zuvor verdrängte Dämpfungsflüssigkeit durch den Dämpfungs kanal 8 wieder in den Arbeitsraum und die einen Bestandteil des Arbeitsraums bildende Flüssigkeitstasche 9 aufgenommen.

- 5 Das Hydrolager weist einen einfachen und kompakten Aufbau auf und ist dadurch in fertigungstechnischer und wirtschaftlicher Hinsicht besonders vorteilhaft.

10 In Figur 3 ist der im Wesentlichen nierenförmige Querschnitt der Flüssigkeitstasche 9 gezeigt, wobei sich die Flüssigkeitstasche 9 im Wesentlichen halbkreisförmig um den Kern 10 des Traglagers 1 erstreckt.



In den Figuren 4 bis 6 ist ein zweites Ausführungsbeispiel eines Hydrolagers gezeigt. Die Flüssigkeitstasche 9 ist in diesem Ausführungsbeispiel zweiteilig
15 ausgebildet und umfasst die Flüssigkeitstaschen 9.1, 9.2, die jeweils nierenförmig ausgebildet sind und sich jeweils im Wesentlichen halbkreisförmig um den Kern 10 des Traglagers 1 erstrecken. Die Flüssigkeitstaschen 9.1, 9.2 sind durch eine Drosselöffnung 11 flüssigkeitsleitend miteinander verbunden, wobei die Drosselöffnung 11 nur zur Dämpfung von in radialer Richtung eingeleiteten
20 Schwingungen von Dämpfungsflüssigkeit durchströmbar ist.

Zur Dämpfung von tieffrequenten, großamplitudigen Schwingungen in axialer Richtung legt sich die Anschlagplatte 14, die beispielsweise aus einem polymeren Werkstoff bestehen kann, auf die Trennwand 7, so dass ein Flüssigkeitsaustausch zwischen den beiden Flüssigkeitstaschen 9.1, 9.2 vermieden
25 wird. Auch ohne diese im Wesentlichen flüssigkeitsdichte Verbindung würde ein Flüssigkeitsaustausch zwischen den beiden Flüssigkeitstaschen 9.1, 9.2 bei Dämpfung von in axialer Richtung eingeleiteten Schwingungen nicht stattfinden, da bei axialer Belastung des Lagers die identisch ausgebildeten
30 Flüssigkeitstaschen 9.1, 9.2 gleichzeitig dieselbe Menge an Dämpfungsflüssig-

keit verdrängen und auch wieder aufnehmen. Zur Dämpfung von axial eingeleiteten Schwingungen wird die in den Flüssigkeitstaschen 9.1, 9.2 befindliche Dämpfungsflüssigkeit durch den Dämpfungskanal 8 innerhalb der Trennwand 7 in den Ausgleichsraum 5 gefördert.

5

In diesem Ausführungsbeispiel erfolgt die Einleitung der Dämpfungsflüssigkeit in den Dämpfungskanal 8 zentral, der Austritt demgegenüber im radial äußeren Bereich der Trennwand 7.

- 
- 10 In Figur 7 ist ein vereinfachtes Ausführungsbeispiel eines Hydrolagers gezeigt. Das hier dargestellte Hydrolager ist ausschließlich zur Dämpfung von radial eingeleiteten Schwingungen vorgesehen, wobei sich die beiden Flüssigkeitstaschen 9.1, 9.2 auch in der Funktion von den zuvor in Figur 4 beschriebenen Flüssigkeitstaschen 9.1, 9.2 nicht wesentlich unterscheiden. Die beiden
- 15 Flüssigkeitstaschen 9.1, 9.2 sind in diesem Ausführungsbeispiel als Arbeitsraum 4 und Ausgleichsraum 5 ausgebildet und durch den Dämpfungskanal 8 innerhalb der Trennwand 7 flüssigkeitsleitend miteinander verbunden. Die Länge und/oder der Querschnitt des Dämpfungskanals 8 sind von den jeweiligen Gegebenheiten des Anwendungsfalles abhängig, wobei die Auslegung
- 20 und Dimensionierung des Dämpfungskanals 8 vom Fachmann vorgenommen werden kann, ohne dass dieser erfinderisch tätig wird.
- 

- In Figur 8 ist ein weiteres Ausführungsbeispiel gezeigt, das sich vom Ausführungsbeispiel gemäß Figur 7 nur durch die Ausgestaltung und Anordnung der
- 25 Dämpfungseinrichtung 6 unterscheidet. Die Dämpfungseinrichtung 6 ist in diesem Ausführungsbeispiel im Kern 10 des Traglagers 1 angeordnet und umschließt diesen spiralförmig.

- Bei einer radialen Hin- und Herverlagerung des Traglagers 1 bezogen auf das Auflager 2 wird ein Teil der Dämpfungsflüssigkeit aus einer der Flüssigkeits-
- 30 taschen 9.1 verdrängt, wobei die verdrängte Dämpfungsflüssigkeit durch die

andere Flüssigkeitstasche 9.2 aufgenommen wird. Anschließend erfolgt die Flüssigkeitsverlagerung in umgekehrter Richtung. Die Flüssigkeitsverlagerung zwischen den Flüssigkeitstaschen 9.1, 9.2 erfolgt gegenphasig zu der radial eingeleiteten Schwingung.

5

In Figur 9 ist ein weiteres Ausführungsbeispiel eines erfindungsgemäßen Hydrolagers gezeigt. Die Flüssigkeitsverlagerung zwischen den beiden Flüssigkeitstaschen 9.1, 9.2 erfolgt in diesem Ausführungsbeispiel durch eine Drosselöffnung 11 mit im Vergleich zu den Flüssigkeitstaschen 9.1, 9.2 ver-
10 ringertem Querschnitt. Durch die beiden Drosselöffnungen 11, die gleichmäßig in Umfangsrichtung verteilt angeordnet sind, werden bei einer Radialverlagerung von Traglager 1 und Auflager 2 relativ zueinander Bestandteile der Dämpfungsflüssigkeit von der Flüssigkeitstasche 9.1 in die Flüssigkeitstasche 9.2 verlagert und umgekehrt. Begrenzt sind die Drosselöffnungen 11 jeweils
15 durch elastomeren Werkstoff des Federkörpers 3.

In Figur 11 ist ein Hydrolager gezeigt, das sich von herkömmlichen Hydrolagern, die ausschließlich in axialer Richtung dämpfen, durch eine abweichende Gestalt im Bereich des Traglagers 1 unterscheidet. Die beiden Flüssig-
20 keitstaschen 9.1, 9.2 sind vom Arbeits- 4 und/oder Ausgleichsraum 5 hydraulisch separiert. Die Funktion des Hydrolagers, die die Dämpfung in radialer Richtung bewirkt, entspricht der Funktion des Hydrolagers aus Figur 8. Zur Dämpfung niederfrequenter, großamplitudiger Schwingungen, die in axialer Richtung in das Hydrolager eingeleitet werden, erfolgt eine Verlagerung der
25 Dämpfungsflüssigkeit vom Arbeitsraum 4 in den Ausgleichsraum 5 und umgekehrt. Dadurch, dass die Dämpfungsflüssigkeit innerhalb der Flüssigkeitstaschen 9.1, 9.2 von der Dämpfungsflüssigkeit innerhalb des Arbeits- 4 und Ausgleichsraum 5 getrennt ist, können beispielsweise Dämpfungsflüssigkeiten mit unterschiedlicher Viskosität zur Anwendung gelangen. Hierbei ist von Vor-
30 teil, dass sowohl die Dämpfung in axialer Richtung als auch die Dämpfung in

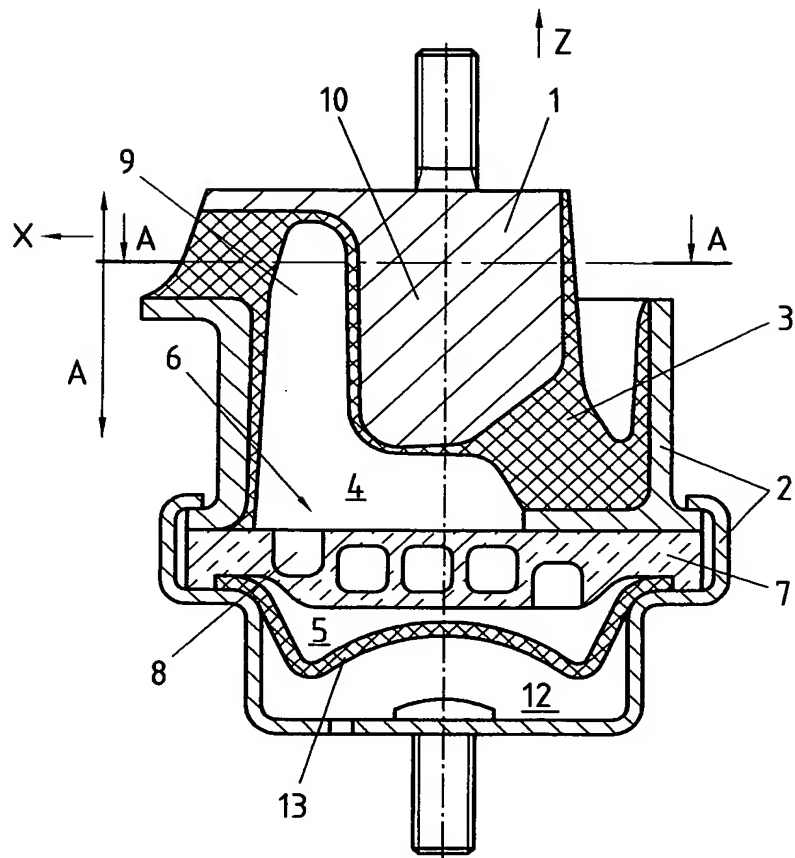
radialer Richtung optimal an die jeweiligen Gegebenheiten des Anwendungsfalles angepasst werden können.

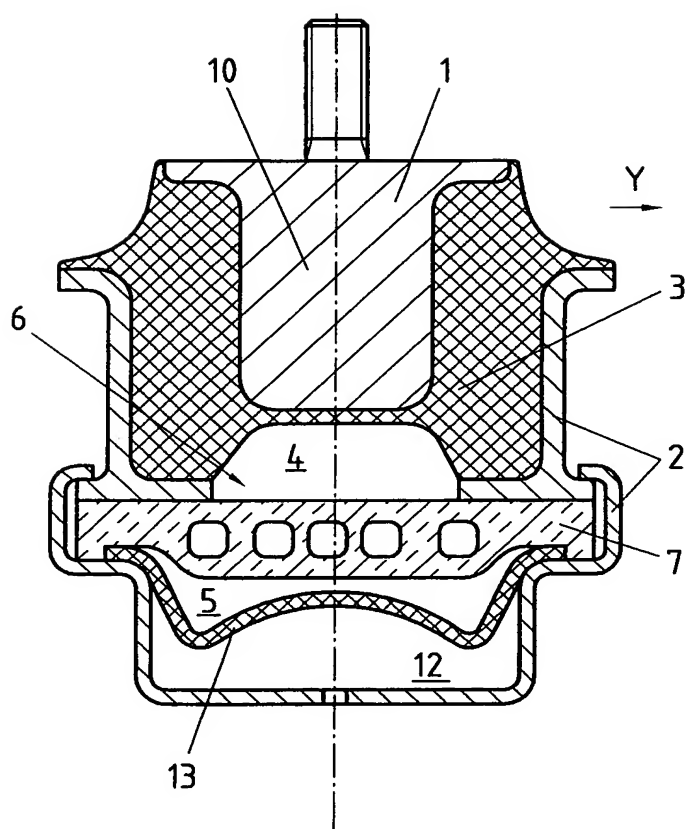
In Figur 12 ist ein weiteres Ausführungsbeispiel eines Hydrolagers gezeigt, das sich vom Hydrolager aus Figur 11 dadurch unterscheidet, dass jede der Flüssigkeitstaschen 9.1, 9.2 hydraulisch mit dem Arbeitsraum 4 durch jeweils eine Drosselöffnung 11 verbunden ist. Die Drosselöffnung 11 kann dabei unterschiedlich gestaltet sein, beispielsweise als Drosselblende oder kanalförmig, wie hier beispielsweise dargestellt. Bei einer Verlagerung des Traglagers 1 radial zum Auflager 2 wird die Dämpfungsflüssigkeit aus einer der Flüssigkeitstaschen 9.1 und durch die in axialer Richtung anschließende Drosselöffnung 11 in den Arbeitsraum 4 geleitet, wobei das in den Arbeitsraum 4 verdrängte Volumen durch die gleichzeitige Vergrößerung der zweiten Flüssigkeitstaschen 9.2 durch die entsprechende Drosselöffnung 11 aus dem Arbeitsraum 4 gefördert und in der zweiten Flüssigkeitstasche 9.2 aufgenommen wird. Ist der Strömungswiderstand der Drosselöffnung 11 sehr groß, ebenso wie die Steifigkeit des Federkörpers 3, funktioniert das hier dargestellte Hydrolager wie das Hydrolager aus Figur 7. Die Dämpfungsflüssigkeit wird zwischen den Flüssigkeitstaschen 9.1 und 9.2 hin- und hergepumpt. Ist demgegenüber der Strömungswiderstand der Drosselöffnung 11 vergleichsweise klein, ebenso wie die Federsteifigkeit des Federkörpers 3, wirkt der Arbeitsraum 4 als Ausgleichskammer zu den Flüssigkeitstaschen 9.1 und 9.2.

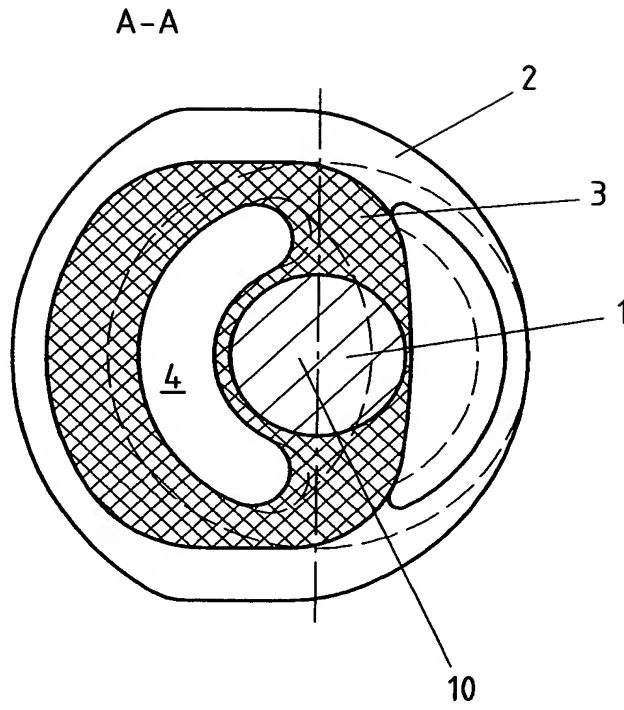
In Figur 13 ist ein weiteres Ausführungsbeispiel gezeigt, das im Wesentlichen dem Ausführungsbeispiel aus Figur 11 entspricht. Abweichend vom Ausführungsbeispiel aus Figur 11 ist in diesem Ausführungsbeispiel ein Anschlagpuffer 15 vorgesehen, der einstückig ineinander übergehend mit dem Federkörper 3 ausgebildet und zur Begrenzung axialer Auslenkbewegungen an die Trennwand 7 anlegbar ist.

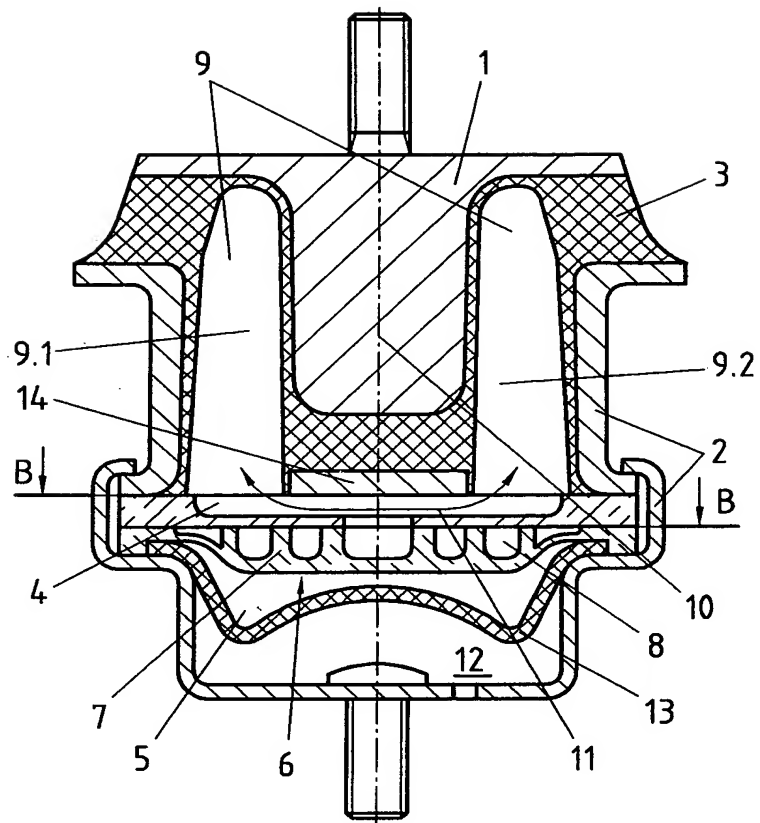
In Figur 14 ist eine alternative Ausgestaltung einer Trennwand 7 gezeigt, die durch einen Düsenkäfig gebildet ist, wobei die Trennwand 7 aus einem Oberteil 16 und einem Unterteil 17 besteht, die in axialer Richtung zur Isolierung höherfrequenter, kleinamplitudiger Schwingungen durch eine in axialer Richtung schwingfähige Membran 18 getrennt sind. Diese Trennwand 7 aus Figur 14 kann alternativ anstelle der Trennwände 7 aus den Figuren 1 bis 6 und 11 bis 13 zur Anwendung gelangen.

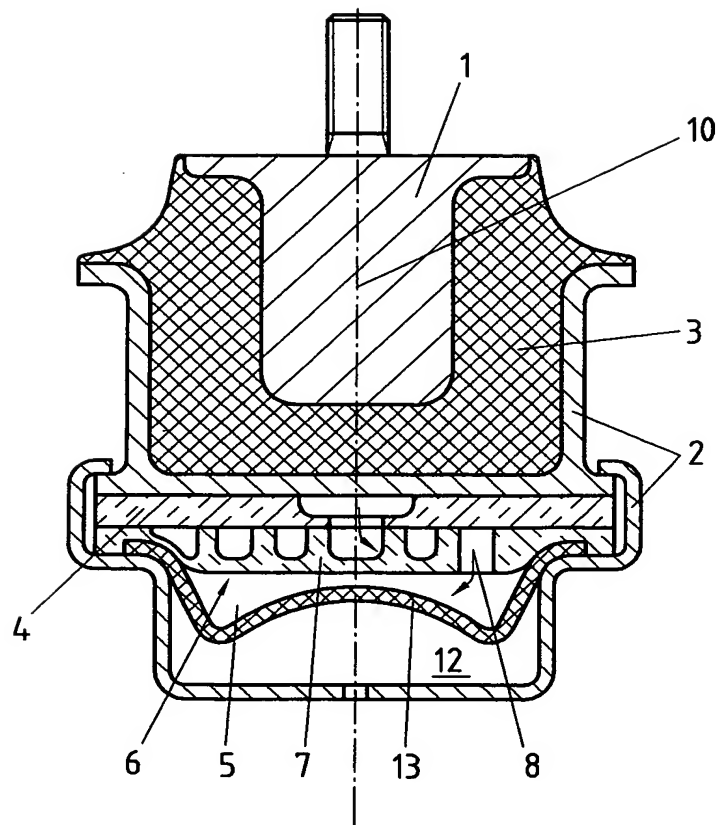
Fig.1



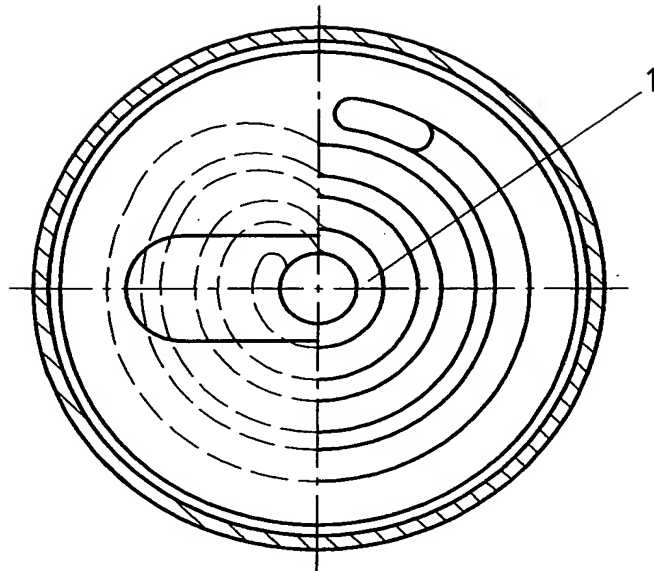


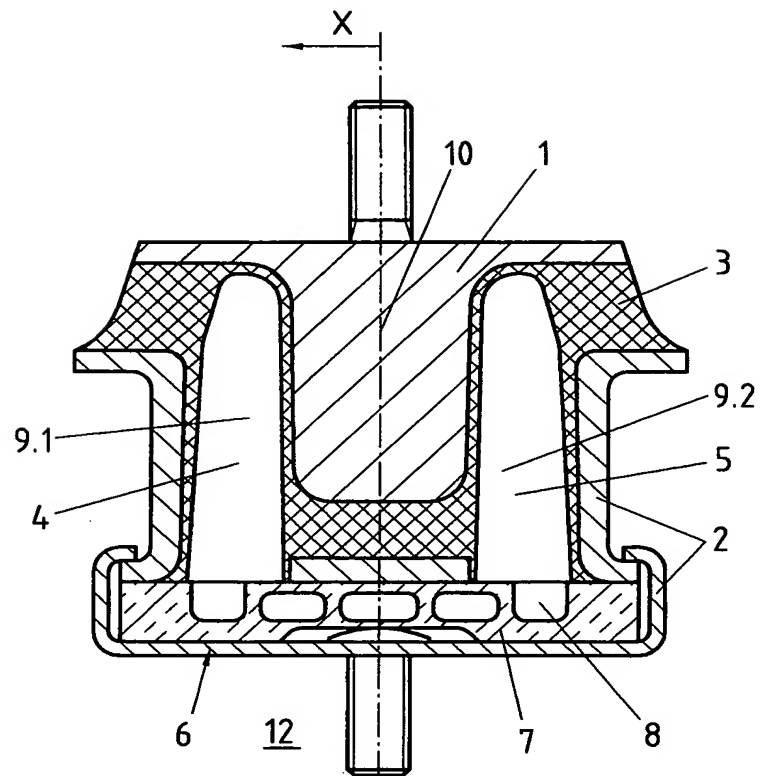


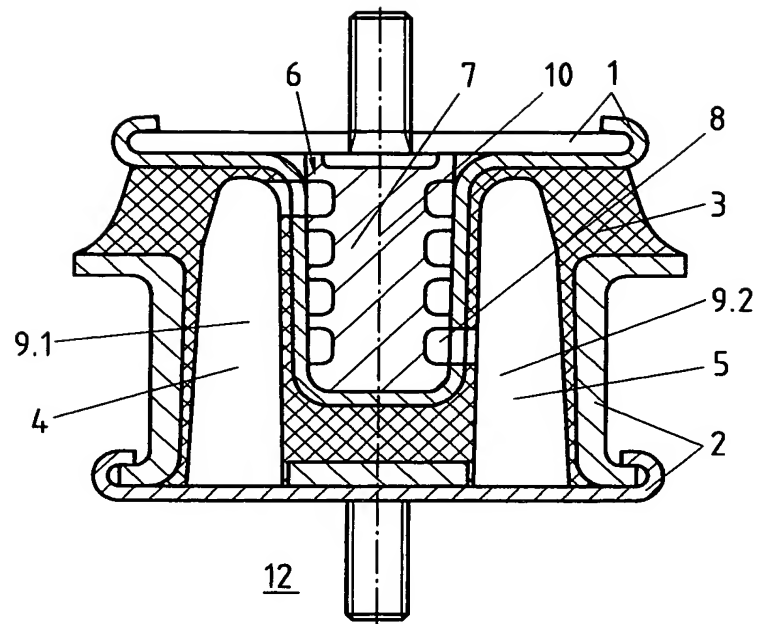


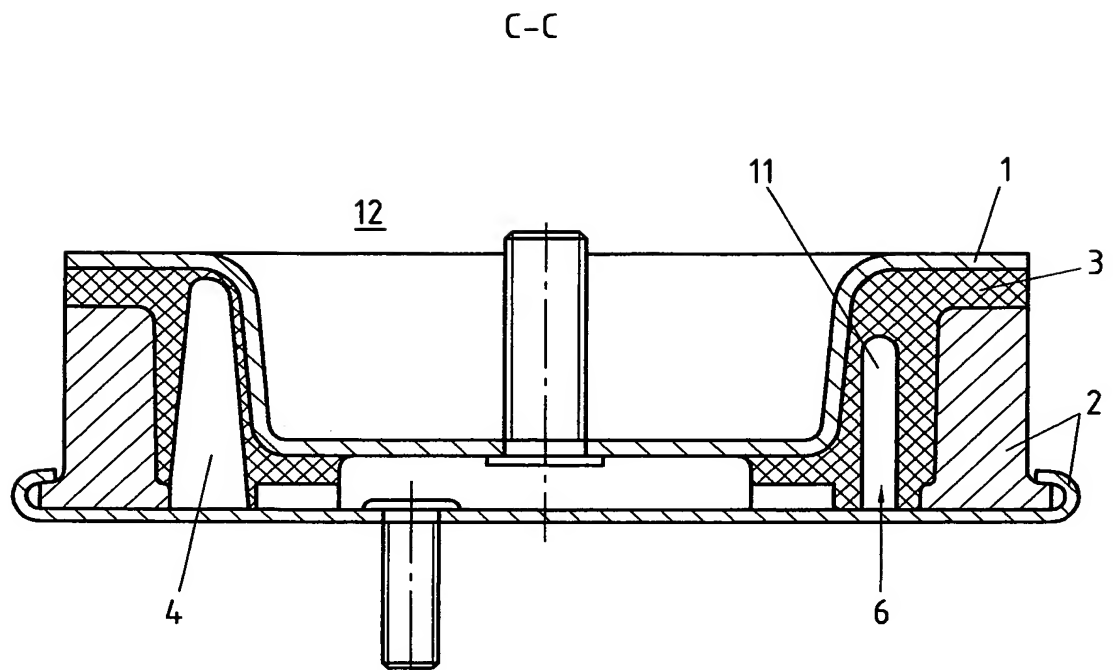


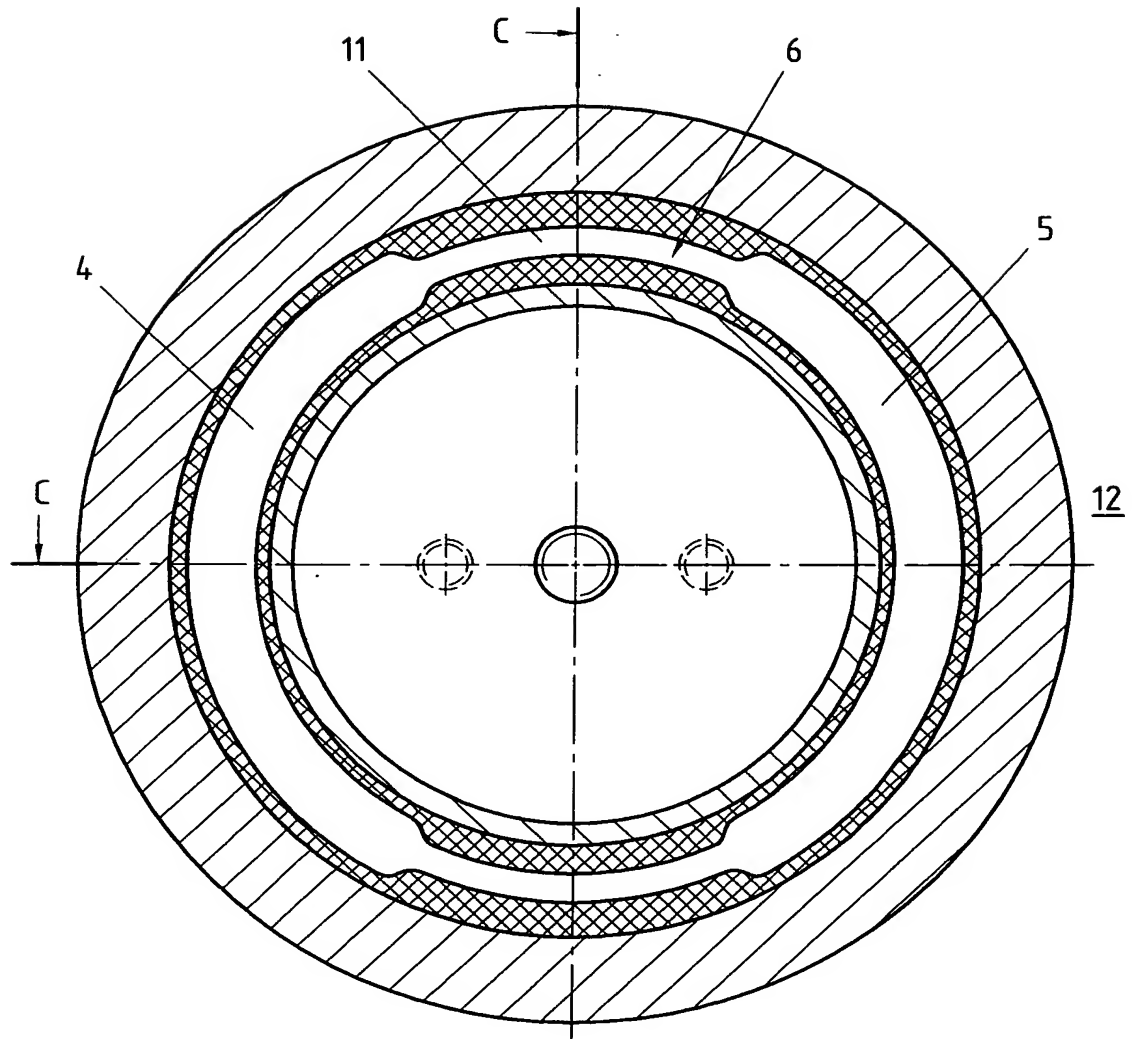
B-B

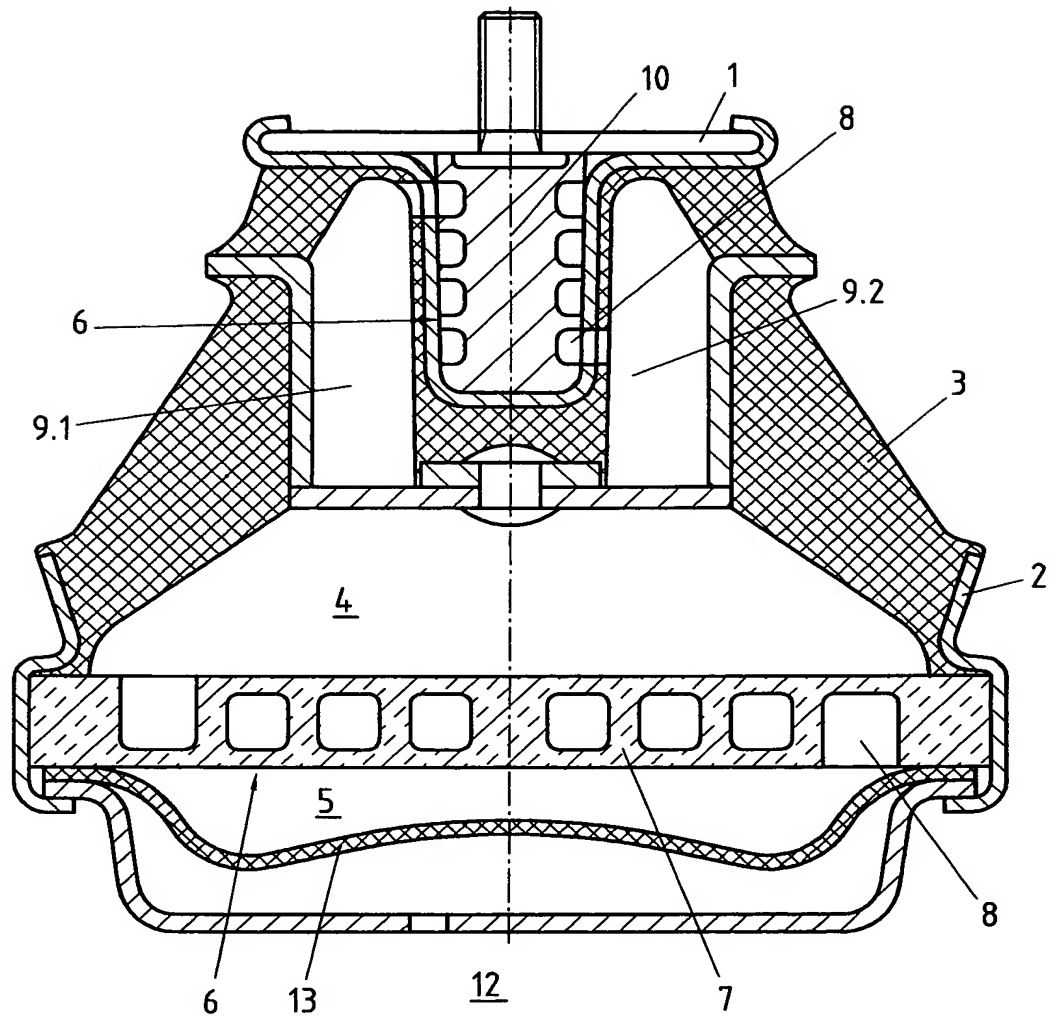


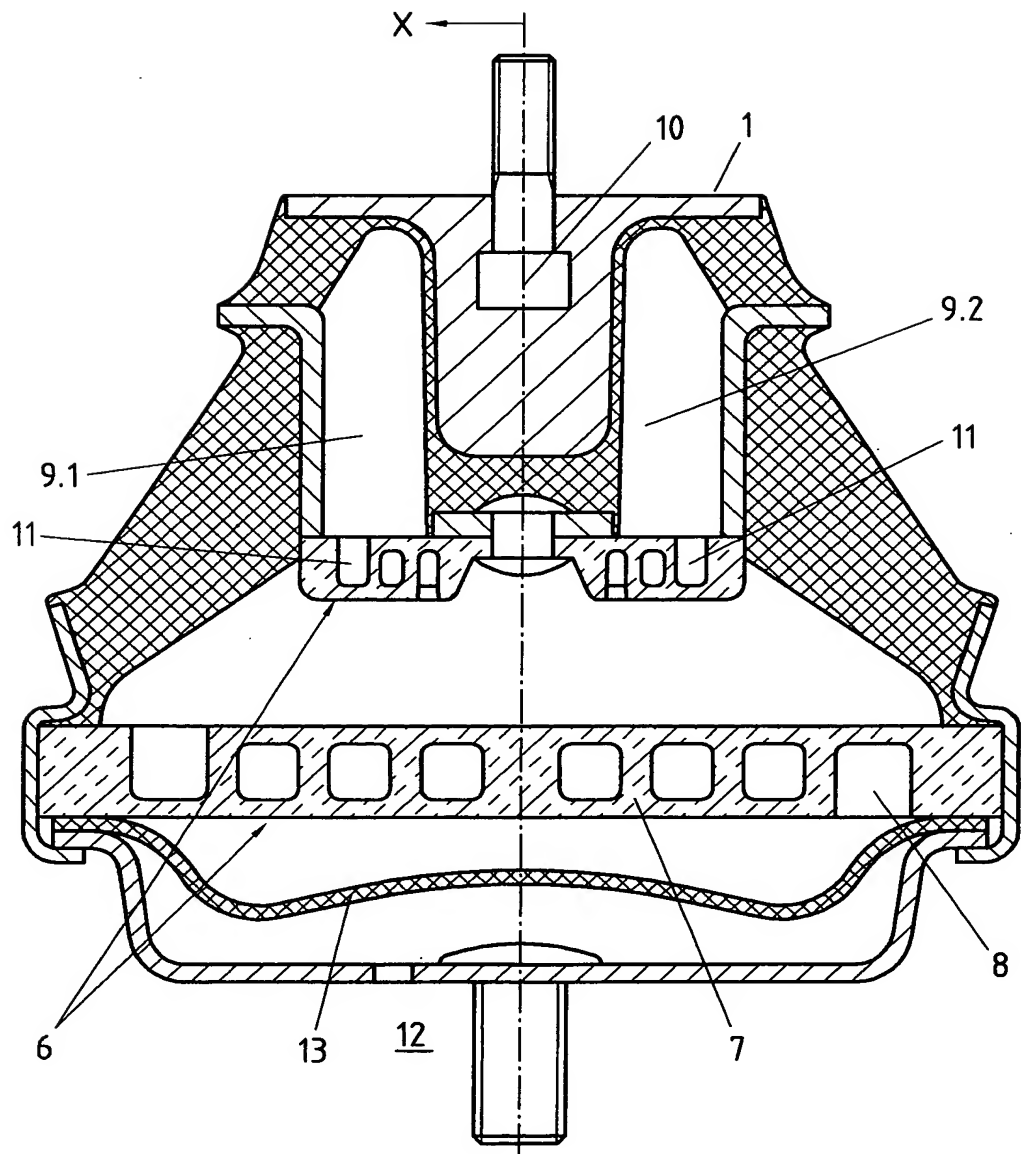


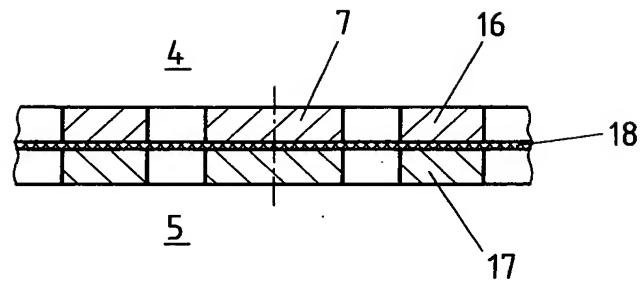












Patentansprüche

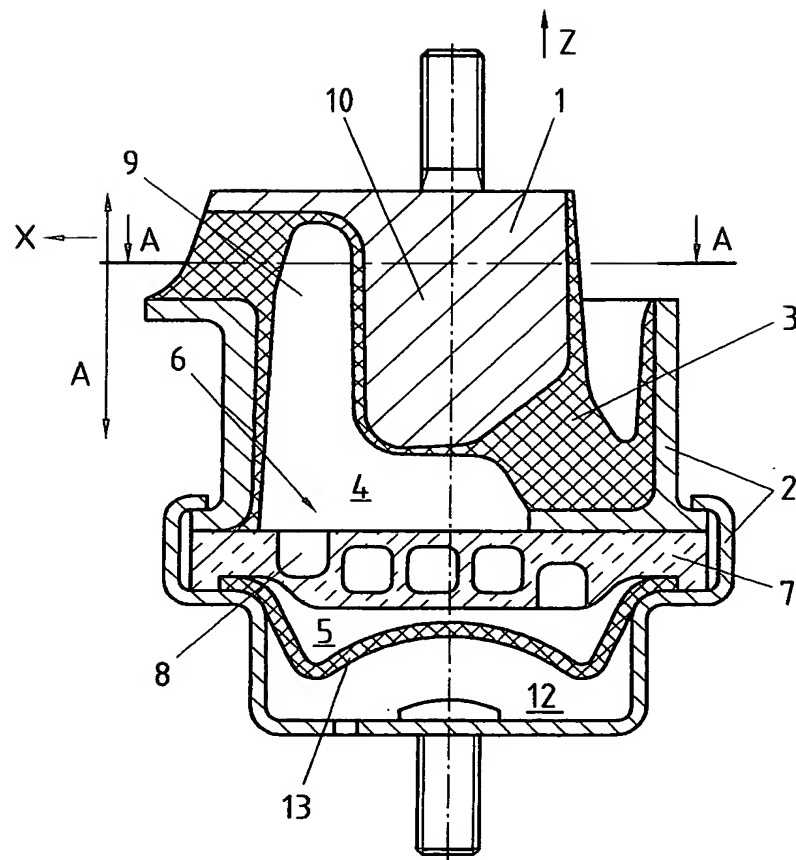
1. Hydrolager, umfassend ein Traglager und ein Auflager, die durch einen Federkörper aus gummielastischem Werkstoff miteinander verbunden sind und zumindest einen Arbeitsraum und zumindest einen Ausgleichsraum begrenzen, wobei der Arbeits- und der Ausgleichsraum jeweils mit Dämpfungsflüssigkeit gefüllt und durch eine Dämpfungseinrichtung flüssigkeitsleitend verbunden sind, dadurch gekennzeichnet, dass die Dämpfungseinrichtung (6) bei relativer radialer Verlagerung von Traglager (1) und Auflager (2) zueinander von der Dämpfungsflüssigkeit durchströmbar ist.
5
2. Hydrolager nach Anspruch 1, dadurch gekennzeichnet, dass die Dämpfungseinrichtung (6) durch eine Trennwand (7) zwischen Arbeits- (4) und Ausgleichsraum (5) gebildet ist und dass die Trennwand (7) zumindest einen Dämpfungskanal (8) aufweist.
10
3. Hydrolager nach einem der Ansprüche 1 oder 2, dadurch gekennzeichnet, dass der Arbeits- (4) und der Ausgleichsraum (5) in axialer Richtung benachbart zueinander und durch die Trennwand (7) getrennt voneinander angeordnet sind.
15
4. Hydrolager nach einem der Ansprüche 1 bis 3, dadurch gekennzeichnet, dass der Arbeitsraum (4) zumindest eine sich in axialer Richtung erstreckende, volumenveränderliche Flüssigkeitstasche (9) aufweist.
20
5. Hydrolager nach Anspruch 4, dadurch gekennzeichnet, dass die Flüssigkeitstasche (9) im Wesentlichen nierenförmig ausgebildet ist und sich im Wesentlichen halbkreisförmig um den Kern (10) des Traglagers (1) erstreckt.
25

- 5 6. Hydrolager nach einem der Ansprüche 1 bis 5, dadurch gekennzeichnet, dass der Arbeitsraum (4) zwei sich in axialer Richtung erstreckende volumenveränderliche Flüssigkeitstaschen (9.1, 9.2) aufweist, die durch zumindest eine Drosselöffnung (11) verbunden sind.
- 10 7. Hydrolager nach einem der Ansprüche 1 bis 6, dadurch gekennzeichnet, dass der Dämpfungskanal (8) oder die Drosselöffnung (11) im Kern des Traglagers (1) angeordnet sind.
- 10 8. Hydrolager nach einem der Ansprüche 1 bis 7, dadurch gekennzeichnet, dass der Dämpfungskanal (8) oder die Drosselöffnung (11) gewendet im Kern (1) verlaufen.
- 15 9. Hydrolager nach einem der Ansprüche 6 bis 8, dadurch gekennzeichnet, dass die beiden Flüssigkeitstaschen (9.1, 9.2) vom Arbeits- (4) und/oder Ausgleichsraum (5) hydraulisch separiert sind.
- 20 10. Hydrolager nach einem der Ansprüche 6 bis 9, dadurch gekennzeichnet, dass die beiden Flüssigkeitstaschen (9.1, 9.2) flüssigkeitsleitend mit dem Arbeitsraum (4) verbunden sind.
- 25 11. Hydrolager nach einem der Ansprüche 6 bis 10, dadurch gekennzeichnet, dass jede der Flüssigkeitstaschen (9.1, 9.2) durch einen Dämpfungskanal (8) flüssigkeitsleitend mit dem Arbeitsraum (4) verbunden ist.
- 30 12. Hydrolager nach einem der Ansprüche 1 bis 11, dadurch gekennzeichnet, dass der Ausgleichsraum (5) auf der der Umgebung (12) zugewandten Seite durch eine rollbalgartig ausgebildete, im Wesentlichen drucklos Volumen aufnehmende Membran (13) begrenzt ist.

Zusammenfassung

Hydrolager, umfassend ein Traglager (1) und ein Auflager (2), die durch einen
5 Federkörper (3) aus gummielastischem Werkstoff miteinander verbunden sind
und zumindest einen Arbeitsraum (4) und zumindest einen Ausgleichsraum (5)
begrenzen, wobei der Arbeits- (4) und der Ausgleichsraum (5) jeweils mit
Dämpfungsflüssigkeit gefüllt und durch eine Dämpfungseinrichtung (6) flüssig-
10 keitsleitend verbunden sind. Die Dämpfungseinrichtung (6) ist bei relativer
radialer Verlagerung von Traglager (1) und Auflager (2) zueinander von der
Dämpfungsflüssigkeit durchströmbar.

(Fig. 1)



Bezugszeichenliste

	1	Traglager
5	2	Auflager
	3	Federkörper
	4	Arbeitsraum
	5	Ausgleichsraum
	6	Dämpfungseinrichtung
10	7	Trennwand
	8	Dämpfungs kanal
	9	Flüssigkeitstasche
	9.1	Erste Flüssigkeitstasche
	9.2	Zweite Flüssigkeitstasche
15	10	Kern
	11	Drosselöffnung
	12	Umgebung
	13	Membran
	14	Anschlagplatte
20	15	Anschlagpuffer
	16	Oberteil
	17	Unterteil
	18	Membran zwischen Oberteil und Unterteil